

PATENT 1691-0195P

IN THE U.S. PATENT AND TRADEMARK OFFICE

Applicant:

Hitoshi MATSUOKA et al. Conf.:

Appl. No.:

10/743,146

Group:

UNASSIGNED

Filed:

December 23, 2003

Examiner: UNASSIGNED

For:

ION EXCHANGE MEMBRANE AND PRODUCTION

PROCESS THEREFOR

LETTER

Commissioner for Patents P.O. Box 1450 Alexandria, VA 22313-1450

April 26, 2004

Sir:

Under the provisions of 35 U.S.C. § 119 and 37 C.F.R. § 1.55(a), the applicant(s) hereby claim(s) the right of priority based on the following application(s):

Country

Application No.

Filed

JAPAN

2002-377454

December 26, 2002

A certified copy of the above-noted application(s) is(are) attached hereto.

If necessary, the Commissioner is hereby authorized in this, concurrent, and future replies, to charge payment or credit any overpayment to Deposit Account No. 02-2448 for any additional fee required under 37 C.F.R. §§ 1.16 or 1.17; particularly, extension of time fees.

Respectfully submitted,

BIRCH, STEWART, KOLASCH & BIRCH, LLP

Marc S. Weiner, #32,181

P.O. Box 747

Falls Church, VA 22040-0747

(703) 205-8000

1691-0195P

MSW/jmb

Attachment(s)

(Rev. 02/12/2004)

Docket No: 1691-01957 Appl. No: 10/443,146 Inventor: Hitoshi Matsucka et al

Filed: December 23,2003

日本国特許庁Birch, Stewart, Kolasch
JAPAN PATENT OFFICE 4 Birch, LLP

403-205-8000

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日 Date of Application:

2002年12月26日

出 願 番 号 Application Number:

特願2002-377454

[ST. 10/C]:

[J P 2 0 0 2 - 3 7 7 4 5 4]

出 願 人 Applicant(s):

株式会社トクヤマ

2004年 1月 7日

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 今井康



【書類名】 特許願

【整理番号】 TKP0212263

【あて先】 特許庁長官 殿

【国際特許分類】 H01M 8/02

【発明者】

【住所又は居所】 山口県徳山市御影町1番1号 株式会社トクヤマ内

人 【氏名】 松岡 仁志

【発明者】

【住所又は居所】 山口県徳山市御影町1番1号 株式会社トクヤマ内

福田 憲二

【特許出願人】

【識別番号】 000003182

【氏名又は名称】 株式会社トクヤマ

【代表者】 中原 茂明

【連絡先】 東京都渋谷区渋谷3丁目3番1号 株式会社トクヤマ

知的財産部 電話 0 3 - 3 4 9 9 - 8 9 4 6

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 003584

【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 明細書 1

【物件名】 図面 1

【物件名】 要約書 1

【プルーフの要否】 要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 イオン交換膜及びその製造方法

【特許請求の範囲】

【請求項1】 平均孔径 $0.01\sim2~\mu$ mの細孔を有する多孔質膜を基材とするイオン交換膜であって、該多孔質膜の少なくとも片面に、一次粒子の長径の平均値が、多孔質膜の有する細孔の平均孔径の0.1倍以上かつ $5.0~\mu$ m以下である無機フィラー及びイオン交換樹脂とを含有する層が存在することを特徴とするイオン交換膜。

【請求項2】 一次粒子の長径の平均値が多孔質膜の有する細孔の平均孔径の 0.1~20倍である無機フィラーが、アスペクト比50~2000 の層状粒子 である請求項1記載のイオン交換膜。

【請求項3】 一次粒子の長径の平均値が多孔質膜の有する細孔の平均孔径の 0. 1倍以上かつ50μm以下である無機フィラー、及びイオン交換樹脂の原料となる重合性単量体又はイオン交換樹脂の前駆体となり得る樹脂の原料となる重合性単量体を含有する縣濁液を、(1)平均孔径0.01~2μmの細孔を有する多孔質膜と接触させて該多孔質膜の有する細孔内に前記イオン交換樹脂の原料となる重合性単量体又はイオン交換樹脂の前駆体となり得る樹脂の原料となる重合性単量体を浸透させ、ついで(2)当該懸濁液に含まれる重合性単量体を重合させ、更に(3)イオン交換樹脂の前駆体となり得る樹脂の原料となる重合性単量体を含有する縣濁液を用いた場合には得られた重合体をイオン交換樹脂に転化させることによって、前記多孔質膜の表面にイオン交換樹脂及び前記無機フィラーを含む層を形成すると共に、前記多孔質膜の細孔内に実質的にイオン交換樹脂のみからなる層を形成することを特徴とする請求項1又は2に記載のイオン交換膜の製造方法。

【請求項4】 一次粒子の長径の平均値が多孔質膜の有する細孔の平均孔径の 0. 1倍以上かつ50μm以下である無機フィラー、イオン交換樹脂又はその前駆体となり得る樹脂、及び溶媒を含有する懸濁液を、(1)平均孔径0.01~2μmの細孔を有する多孔質膜と接触させて該多孔質膜の有する細孔内に前記イオン交換樹脂又はその前駆体となり得る樹脂、及び溶媒を浸透させ、ついで(2

)溶媒を除去し、更に (3) イオン交換樹脂の前駆体となり得る樹脂を含有する 懸濁液を用いた場合には該樹脂をイオン交換樹脂に転化させることによって、前 記多孔質膜の表面にイオン交換樹脂及び前記無機フィラーを含む層を形成すると 共に、前記多孔質膜の細孔内に実質的にイオン交換樹脂のみからなる層を形成す ることを特徴とする請求項1又は2に記載のイオン交換膜の製造方法。

【請求項5】 請求項1又は2に記載のイオン交換膜からなることを特徴とする直接メタノール型燃料電池用隔膜。

【請求項6】 直接メタノール型燃料電池用隔膜として請求項5に記載の直接メタノール型燃料電池用隔膜を使用することを特徴とする直接メタノール型燃料電池。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、電池用隔膜、透析用隔膜、各種センサー等に使用されるイオン交換膜、特に直接メタノール型燃料電池用隔膜として好適に使用されるイオン交換膜およびその製法に関する。

[00002]

【従来の技術】

イオン交換膜は、固体高分子型燃料電池、レドックス・フロー電池、亜鉛ー臭素電池等の電池用隔膜、透析用隔膜等として汎用的に使用されている。このうち、イオン交換膜を電解質として用いた固体高分子型燃料電池は、燃料と酸化剤とを連続的に供給し、これらが反応した時の化学エネルギーを電力として取り出すクリーンで高効率な発電システムの一つであり、近年、低温作動や小型化の観点から自動車用途、家庭用や携帯用途としてその重要性を増している。固体高分子型燃料電池は、一般的に電解質として作用する固体高分子の隔膜の両面に触媒が坦持されたガス拡散電極を接合し、一方のガス拡散電極が存在する側の室(燃料室)に水素ガスあるいはメタノール等からなる燃料を、他方のガス拡散電極が存在する側の室に酸化剤である酸素や空気等の酸素含有ガスをそれぞれ供給し、両ガス拡散電極間に外部負荷回路を接続することにより、燃料電池として作用させ

る。中でも、メタノールを直接燃料として用いる直接メタノール型燃料電池は、 燃料が液体であることからその取り扱いやすさに加え、安価な燃料ということで 、特に携帯機器用の比較的小出力規模の電源として期待されている。

[0003]

こうした直接メタノール型燃料電池の基本構造を図1に示す。図中、(1)は電池隔壁、(2)は燃料流通孔、(3)は酸化剤ガス流通孔、(4)は燃料室側拡散電極、(5)は酸化剤室側ガス拡散電極、(6)は固体高分子電解質膜を示す。この直接メタノール型燃料電池において、燃料室(7)に供給されたメタノールから燃料室側拡散電極(4)においてプロトン(水素イオン)と電子が生成し、このプロトンは固体高分子電解質(6)内を伝導し、他方の酸化剤室(8)に移動し、空気又は酸素ガス中の酸素と反応して水を生成する。この時、燃料室側拡散電極(4)で生成した電子は、外部負荷回路を通じて酸化剤室側ガス拡散電極(5)へと移動することにより電気エネルギーが得られる。

[0004]

このような構造の直接メタノール型燃料電池において、上記隔膜には、通常、陽イオン交換膜が使用されるが、該陽イオン交換膜においては、電気抵抗が小さく、物理的な強度が強いばかりでなく、燃料として使用されるメタノールの透過性が低いといった特性が要求される。例えば、メタノール透過性が高い場合には、イオン交換膜を燃料電池用隔膜として使用した際には、燃料室のメタノールが酸化室側に拡散することを十分に抑えることが出来ず、大きな電池出力が得られなくなる。

[0005]

従来、直接メタノール型燃料電池用隔膜として使用される陽イオン交換膜として、パーフルオロカーボンスルホン酸膜が主に使用されている。しかし、この膜は、化学的安定性には優れているが、物理的な強度が不十分であるために薄膜化による電気抵抗の低減が困難であった。加えて、燃料にメタノールを用いた場合には、パーフルオロカーボンスルホン酸膜が著しく膨潤して変形するとともに、酸化室側へのメタノールの拡散を十分に抑えることが出来ないという問題点があった。更にパーフルオロカーボンスルホン酸膜は高価であった。

[0006]

また、固体高分子型燃料電池隔膜として、ポリオレフィン系やフッ素系樹脂製多孔質膜を使用して、これに、陽イオン交換基を導入可能な官能基を有する単量体を特定の手法により含浸させ重合する方法により、電気抵抗が小さく、そのガスの透過性が極めて小さい陽イオン交換膜を得ることが提唱されている(例えば、特許文献1、2)。しかしながら、此れ等の陽イオン交換膜は、燃料に水素ガスを用いる固体高分子型燃料電池用隔膜として用いた場合にはその効果は認められるものの、直接メタノール型燃料電池用隔膜として用いた場合には、メタノールの透過性は十分に抑えられておらず、そのため、酸化室側へのメタノールの拡散が生じ、電池性能が低下するという問題があった。

[0007]

他方、イオン交換膜の保水性及びイオン導電性を向上させるために、イオン交換膜内にシリカ又はシリカ繊維を均一に分散させた膜が提案されている(例えば、特許文献3)。このような方法によっては、確かに保水性及びイオン導電性が向上するが、本発明者らの検討によればメタノール透過性については変化しないか、場合によっては悪化してしまうことが明らかとなった。

【特許文献1】

特開2001-135328号公報

【特許文献 2 】

特開平11-310649号公報

【特許文献3】

特開平6-111827号公報

[0008]

【発明が解決しようとする課題】

このように、直接メタノール型燃料電池の隔膜として従来用いられている陽イオン交換膜においては、メタノール透過性が低く、かつ電気抵抗が低い(イオン導電性が高い)ものは知られていないのが現状である。そこで本発明は、液体透過性、特にメタノール透過性が低くかつ膜抵抗の低い、直接メタノール型燃料電池隔膜として用いた場合に高い電池出力を安定して得ることができるイオン交換

膜を提供することを目的とする。

[0009]

【課題を解決するための手段】

本発明者等は、上記問題点に鑑み鋭意研究を続けてきた。その結果、イオン交換膜の製造方法として、多孔質フィルムを基材とし、一次粒子の長径の平均値が該多孔質フィルムの有する細孔の平均値に対して特定の範囲にある無機フィラーをイオン交換樹脂の前駆体である単量体に添加した縣濁液を、該多孔質フィルムに含浸させて製造したイオン交換膜は、メタノール透過性が低く、電気抵抗が小さいことを見出し、さらに研究を進めた結果、本発明を完成するに至った。

[0010]

即ち、本発明は、平均孔径 $0.01~2\mu$ mの細孔を有する多孔質膜を基材とするイオン交換膜であって、該多孔質膜の少なくとも片面に、一次粒子の長径の平均値が、前記多孔質膜の有する細孔の平均孔径0.1 倍以上かつ 5.0μ m以下である無機フィラー及びイオン交換樹脂とを含有する層が存在することを特徴とするイオン交換膜であり、他の発明は該一次粒子の長径の平均値が多孔質膜の有する細孔の平均孔径0.1 倍以上かつ 5.0μ m以下である無機フィラーが、アスペクト比5.0~2.0.0 の層状粒子であるイオン交換膜である。

[0011]

また他の発明は上記イオン交換膜の製造方法に係るものであり、さらに他の発明は上記イオン交換膜を用いた直接メタノール型燃料電池用隔膜及びそれを用いた直接メタノール型燃料電池である。

[0012]

【発明の実施の形態】

本発明のイオン交換膜は、平均孔径 $0.01\sim2~\mu$ mの細孔を有する多孔質フィルムを基材とするイオン交換膜であって、該多孔質膜の少なくとも片面に、一次粒子の長径の平均値が、前記多孔質膜の有する細孔の平均孔径の0.1倍以上かつ $50~\mu$ m以下である無機フィラー及びイオン交換樹脂とを含有する層が存在することに特徴を有す。

[0013]

当該基材となる多孔質膜としては、平均孔径 $0.01~2\mu$ mの細孔を有する多孔質膜であって、該多孔質膜を基材としたイオン交換膜が形成可能なように、当該細孔の少なくとも一部が表裏を連通しているものであれば特に限定されず、公知の如何なる多孔質膜でもよいが、イオン交換膜の電気抵抗を低くすることができ、しかも高い物理的強度を保つために、空隙率(気孔率とも呼ばれる)は20~95%、特に30~90%であるのが好ましく、透気度(JIS P-8117)は1000 砂以下、特に500 砂以下であるのが好ましい。また、その厚みは5~150 μ mが好ましく、10~120 μ mがより好ましく、10~70 μ mであるのが特に好ましい。また高いメタノール非透過性を得るために、表面平滑性が粗さ指数で表して10 μ m以下、さらには5 μ m以下であることが好ましい。

[0014]

他方、平均孔径が 0.01μ m以下では多孔質基材の空孔(細孔内)へのイオン交換樹脂の充填が不十分となって電気抵抗が高い膜となり、逆に 2μ m以上の場合には高いメタノール非透過性を得ることが出来なくなる。より好ましくは、平均孔径が $0.01\sim1\mu$ mの細孔を有すものである。

$[0\ 0\ 1\ 5]$

当該多孔質膜の形態は特に限定されず、多孔質フィルム、織布、不織布、紙、無機膜等が制限なく使用でき、材質としても熱可塑性樹脂組成物、熱硬化性樹脂組成物あるいは無機物でも又はそれらの混合物でも構わないが、その製造が容易であるばかりでなく後述する炭化水素系イオン交換樹脂との密着強度が高いという観点から、熱可塑性樹脂組成物であることが好ましい。当該熱可塑性樹脂組成物としては、エチレン、プロピレン、1ーブテン、1ーペンテン、1ーペキセン、3ーメチルー1ーブテン、4ーメチルー1ーペンテン、5ーメチルー1ーペプテン等のαーオレフィンの単独重合体または共重合体等のポリオレフィン樹脂;ポリ塩化ビニル、塩化ビニルー酢酸ビニル共重合体、塩化ビニルー塩化ビニリデン共重合体、塩化ビニルーオレフィン共重合体等の塩化ビニル径樹脂;ポリテトラフルオロエチレン、ポリクロロトリフルオロエチレン、ポリフッ化ビニリデン、テトラフルオロエチレンーへキサフルオロプロピレン共重合体、テトラフロオ

ロエチレンーペルフロオロアルキルビニルエーテル共重合体、テトラフルオロエチレンーエチレン共重合体等のフッ素径樹脂;ナイロン6、ナイロン66等のポリアミド樹脂等が例示される。これらのなかでも、機械的強度、化学的安定性、耐薬品性に優れ、炭化水素系イオン交換樹脂との馴染みが特によいことからポリオレフィン樹脂を用いるのが好ましい。ポリオレフィン樹脂としては、ポリエチレン又はポリプロピレン樹脂が特に好ましく、ポリエチレン樹脂が最も好ましい

[0016]

さらに前記平均孔径を有すものの入手が容易で、かつ強度に優れる点でポリオレフィン樹脂製の多孔質フィルムであることが好ましく、ポリエチレン樹脂製の 多孔質フィルムであることが特に好ましい。

[0017]

このような多孔質フィルムは、例えば特開平9-212964号公報、特開2002-338721号公報等に記載の方法によって得ることもできるし、あるいは、市販品(例えば、旭化成「ハイポア」、宇部興産「ユーポア」、東燃タピルス「セテラ」、日東電工「エクセポール」、三井化学「ハイレット」等)として入手することも可能である。

[0018]

本発明のイオン交換膜は、上記基材となる多孔質膜の少なくとも片面に、一次粒子の長径の平均値が該多孔質フィルムの有す細孔の平均孔径の0.1倍以上かつ50μm以下である無機フィラー(以下、単に無機フィラーとも称す)とイオン交換樹脂とを含有する層が存在する。当該無機フィラーの長径(フィラー粒子中、最も径の長い部分の長さ)が多孔質フィルムの有す細孔の平均孔径の0.1倍未満の場合には、メタノール透過性を低減させることができないか、あるいは膜抵抗が高いものになってしまうため、本発明の目的であるメタノール透過性が低く、かつ電気抵抗の低いイオン交換膜とすることができない。他方、50μmを越える場合には製造が極めて困難であり、さらにメタノール透過性の抑制が不十分となる。好ましくは、長径が多孔質フィルムの有す細孔の平均孔径の0.2倍以上かつ10μm以下の無機フィラーである。

[0019]

当該無機フィラーの形状は特に限定されず、球状、繊維状、層状(膜状)あるいは不定形粉砕物状等如何なる形状でも良いが、充分なメタノール非透過性を発現させうる点で、層状のものであることが好ましい。さらに層状粒子のなかでもアスペクト比が50~200、特に200~1000の範囲にある粒子であることが最も好ましい。

[0020]

当該無機フィラーの材質は無機物であれば特に制限されるものではないが、高 いイオン導電性、イオン交換膜の耐久性等を考慮すると、親水性を有し、かつス ルホン酸やアミノ基等のイオン交換基の存在下でも耐食性を示すものであるのが 好ましい。例えば、周期律表第IIA族、第IVA族、第IIIB族、及び第IVB族よ りなる群から選ばれる少なくとも1種の金属の酸化物、複合酸化物、水酸化物、 炭酸塩、硫酸塩、ケイ酸塩、又はこれらの混合物等の粉末を使用することができ る。なお、周期律表第IIA族の金属としてはカルシウム、又はマグネシウムが、 第IVA族の金属としてはチタン、又はジルコニウムが、IIB族の金属としてはア ルミニウムが、第IVB族の金属としてはケイ素が好適である。本発明において好 適に使用できる無機フィラーを具体的に例示すれば、モンモリロナイトやタルク 等の各種ケイ酸塩類、酸化ケイ素(シリカ)、酸化アルミニウム(アルミナ)、 酸化チタン等の酸化物;炭酸カルシウム、炭酸マグネシウム、炭酸バリウム等の 炭酸塩:水酸化マグネシウム、水酸化カルシウム、水酸化アルミニウム等の水酸 化物;硫酸カルシウム、硫酸バリウム、硫酸アルミニウム等の硫酸塩等が挙げら れる。これらの中でもケイ酸塩、シリカ、アルミナ、および酸化チタンからなる 群より選ばれる少なくとも1種の無機フィラーを使用するのが特に好適である。

[0021]

このような材質の層状粒子としては、モンモリロナイト、ベントナイト、スメクタイト、ヘクトライト、バイデライト、ソーコナイト、ペロブスカイト、サポナイト、カオリン、セリサイト、マイカ、タルク、層状ケイ酸塩等の天然あるいは人造鉱物が挙げられる。

[0022]

当該無機フィラーとイオン交換樹脂とを含有する層の厚さは特に制限されるものではなく用途等に応じ適宜変更調整すればよいが、十分なメタノール非透過性と高いイオン導電性を得るためには、0.05~5μmの範囲であることが好ましく、0.1~3μmの範囲であることがより好ましい。また、該層における無機フィラーとイオン交換樹脂との比率も特に制限されるものではないが、製造が容易で、かつ十分なメタノール非透過性と高いイオン導電性を得るためには、無機フィラー:イオン交換樹脂とが重量比で、1:100~70:100であることが好ましく、1:100~45:100であることがより好ましい。無機フィラーの割合が多いほど、メタノール透過性が抑えられるが、極端に多くなるとイオン導電性が低下する傾向がある。またイオン交換樹脂が存在しない場合には、イオン導電性を得ることができない。

[0023]

本発明のイオン交換膜におけるイオン交換樹脂は特に制限されるものではなく、陽イオン交換能/又は陰イオン交換能のある基(以下、単にイオン交換基)を有す樹脂からなる公知の如何なるイオン交換樹脂でもよいが、パーフルオロカーボンスルホン酸等に比べて製造コストが安価になるばかりでなく、強度の高いポリオレフィン系多孔質フィルム等からなる基材との馴染みが良いために薄膜化による低抵抗化が可能である点で、イオン交換基以外の部分は炭素と水素を主とする構造の樹脂であることが好ましい。なおイオン交換基以外の部分にもフッ素、塩素、臭素、酸素、窒素、珪素、硫黄、ホウ素、リン等の他の原子が少量存在しても良いが、その量はイオン交換基以外の部分を構成する原子の総数に対して40モル%以下、特に10モル%以下であるのが好ましい(以下、このようなイオン交換樹脂を、炭化水素系イオン交換樹脂とも称す)。特に好ましくはスチレン系の重合性単量体と、該スチレン系単量体と共重合可能な架橋性単量体とを共重合させたポリスチレン系のものである。

[0024]

また陽イオン交換能/又は陰イオン交換能のある基としては、陽イオン交換基として、スルホン酸基、カルボン酸基、ホスホン酸基等が挙げられ、一般的に、 強酸性基であるスルホン酸基が特に好ましい。また、陰イオン交換基としては、 1~3級アミノ基、4級アンモニウム基、ピリジル基、イミダゾール基、4級ピリジニウム基、4級イミダゾリウム基等が挙げられ、一般的に、強塩基性基である4級アンモニウム基や4級ピリジニウム基が好適に用いられる。

[0025]

当該イオン交換樹脂は、多孔質膜の細孔内に存在するものと、無機フィラー及 びイオン交換樹脂とを含有する層に存在するものとが一体化した重合体であるこ とが、高いイオン導電性(低い膜抵抗)のイオン交換膜となるため好ましい。

[0026]

このような多孔質膜、無機フィラー及びイオン交換樹脂を含む本発明のイオン 交換膜の構造の模式図を図2として示す(なお、図においては各部のサイズ比等 は任意であり、本発明のイオン交換膜の大きさを正確に示したものではない)。 即ち、多孔質膜9からなる基材の少なくとも片面に、イオン交換樹脂10と無機 フィラー11とを含む層12が形成されている。当該多孔質膜の有する細孔は多 数が表裏を連通しており、その細孔内にもイオン交換樹脂10が存在する。なお - 図2では、多孔質膜9の片面のみに、イオン交換樹脂10と無機フィラー11と を含む層12が存在し、反対の面にはイオン交換樹脂10のみからなる層が存在 するが、この面にもイオン交換樹脂と無機フィラーとを含む層が存在していても 良いし、逆になにも存在しない(多孔質膜の面がそのまま露出している)状態で も構わない。少なくとも片面にイオン交換樹脂と無機フィラーとを含む層が存在 していれば、充分なメタノール非透過性が得られるが、両面共にイオン交換樹脂 と無機フィラーとを含む層が存在するイオン交換膜である方が製造が容易である 。また、多孔質膜の有する細孔内に完全にイオン交換樹脂が存在する必要はなく 、一部の細孔にはイオン交換樹脂が充填されていなくても構わないが、高いイオ ン交換容量を得るためには、できるだけ細孔内に多くのイオン交換樹脂が存在す る方が好ましい。

[0027]

また図2中でイオン交換樹脂10の存在する部分には、他の成分が含まれていても良く、イオン交換樹脂の添加剤として公知の各種添加剤や、イオン交換樹脂以外の樹脂等が挙げられる。また多孔質膜9の有する細孔内のイオン交換樹脂に

は無機フィラー、特にその長径が多孔質膜の有する細孔径以下である無機フィラーが少量含まれる場合もある。通常、該細孔内における無機フィラーの存在比率は、イオン交換樹脂と無機フィラーとを含む層における無機フィラーの存在比より少なく、一般的には1/5以下、好ましくは1/10以下、特に好ましくは1/100以下である。

[0028]

上記本発明のイオン交換膜の製造方法は特に限定されないが、高性能の膜を効率よく製造できるという観点から好適には以下のような製造方法1又は2で製造することができる。

[0029]

製造方法 1. 単量体(モノマー)を多孔質膜の有す細孔内に浸透させた後、重合させる方法

この方法においては、まず一次粒子の長径の平均値が多孔質膜の有する細孔の平均孔径の0.1倍以上かつ50μm以下である無機フィラーと、イオン交換樹脂の原料となる重合性単量体又はイオン交換樹脂の前駆体となり得る樹脂の原料となる重合性単量体を含有する縣濁液(以下、懸濁液1)を得る。ここで用いる無機フィラーは前記したものを用いればよい。イオン交換樹脂の原料となる重合性単量体とは、従来公知であるイオン交換樹脂の製造において用いられている、重合させることによりイオン交換樹脂となる重合性単量体を意味し、具体的には、スチレンスルホン酸、ビニルスルホン酸、αーハロゲン化ビニルスルホン酸等のスルホン酸径単量体、メタクリル酸、アクリル酸、無水マレイン酸等のカルボン酸径単量体、ビニルリン酸等のホスホン酸径単量体、それらの塩およびエステル類等が挙げられる。また、陰イオン交換基を有する単量体としては、ビニルベンジルトリメチルアミン、ビニルベンジルトリエチルアミン等のアミン径単量体、ビニルピリジン、ビニルイミダゾール等の含窒素複素環径単量体、それらの塩類およびエステル類が挙げられる。

[0030]

イオン交換樹脂の前駆体となり得る樹脂の原料となる重合性単量体とは、従来 公知であるイオン交換樹脂の製造において用いられている、重合させることによ りイオン交換基の導入可能な樹脂、即ちイオン交換基の導入可能な官能基を有する樹脂を生じる重合性単量体を意味し、具体的には、陽イオン交換基が導入可能な官能基を有するものとしてスチレン、 α — メチルスチレン、ビニルトルエン、2,4 — ジメチルスチレン、p — tert — ブチルスチレン、 α — ハロゲン化スチレン、ビニルナフタレン等の芳香族ビニル化合物が挙げられ、陰イオン交換基が導入可能な官能基を有する単量体としては、スチレン、ビニルトルエン、クロロメチルスチレン、ビニルピリジン、ビニルイミダゾール、 α — メチルスチレン、ビニルナフタレン等が挙げられる。

[0031]

本発明の製造方法においてはイオン交換樹脂の原料となる重合性単量体、又はイオン交換樹脂の前駆体となり得る樹脂の原料となる重合性単量体のどちらを用いても構わないが、多孔質膜がポリオレフィン系の多孔フィルムである際に、その浸透性が良いことから、イオン交換樹脂の前駆体となり得る樹脂の原料となる重合性単量体を用い、後述するようにその後でイオン交換基を導入することが好ましい。

[0032]

また上記の重合性単量体は複数の種類のものを併用しても良く、さらには架橋性単量体等その他の単量体を併用しても良い。架橋性単量体を配合することにより、得られるイオン交換樹脂が不溶性のものとなり、安定性が向上し好ましい。当該架橋性単量体としては特に制限されるものではないが、例えば、ジビニルベンゼン類、ジビニルスルホン、ブタジエン、クロロプレン、ジビニルビフェニル、トリビニルベンゼン等の多官能性ビニル化合物、トリメチロールメタントリメタクリル酸エステル、メチレンビスアクリルアミド、ヘキサメチレンジメタクリルアミド等の多官能性メタクリル酸誘導体が用いられる。(なお以下では、イオン交換樹脂の原料となる重合性単量体、イオン交換樹脂の前駆体となり得る樹脂の原料となる重合性単量体、架橋性単量体、及びその他任意成分として含まれる全ての単量体を総称して重合性単量体と称す。)

さらに懸濁液1には、後述する重合のための重合開始剤が含まれていることが 好ましい。当該重合開始剤としては、上記したような重合性単量体を重合させる ことが可能な重合開始剤であれば特に制限されることはなく、具体的には、オクタノイルパーオキシド、ラウロイルパーオキシド、t ーブチルパーオキシー 2 ーエチルヘキサノエート、ベンゾイルパーオキシド、t ーブチルパーオキシイソブチレート、t ーブチルパーオキシラウレート、t ーヘキシルパーオキシベンゾエート、ジーt ーブチルパーオキシド等の有機過酸化物が挙げられる。

[0033]

さらに懸濁液1には必要に応じて、溶媒、可塑剤等、単量体の重合によりイオン交換樹脂を製造する際の公知の添加剤が含まれていてもよい。

[0034]

上記懸濁液1を調整する方法は特に制限されるものではなく、一般的には、用 いる重合性単量体、無機フィラー、重合開始剤及びその他必要に応じて配合され る各種添加成分を秤取り、一般的なミキサー等で攪拌・混合すればよい。また、 無機フィラーと重合性単量体の比も特に制限されるものではないが、多孔質膜の 面上に存在する無機フィラー及びイオン交換樹脂を含有する層における無機フィ ラーの割合を前述したようなものとするために、重合性単量体100重量部に対 して無機フィラーが1~70重量部であることが好ましく、1~45重量部であ ることがより好ましい。なお詳細な理由は不明であるが、一般に用いた懸濁液に おける無機フィラーの割合よりも、得られる無機フィラー及びイオン交換樹脂を 含有する層における無機フィラーの割合の方が多くなる傾向がある。さらに、重 合性単量体としては、イオン交換樹脂の原料となる重合性単量体又はイオン交換 樹脂の前駆体となり得る樹脂の原料となる重合性単量体100重量部に対して、 架橋性単量体0.1~50重量部、特に1~40重量部;これら以外の重合性単 量体が0~100重量部のものとすることが好ましい。また重合開始剤は重合性 単量体100重量部に対して0.1~20重量部、特に0.5~10重量部とす るのが好適である。可塑剤を配合する場合には当該可塑剤は、重合性単量体10 0重量部に対して0~50重量部とすればよい。

[0035]

上記のような懸濁液1を、多孔質フィルムと接触させ、重合性単量体を多孔質フィルムの有する細孔内に浸透させる。当該多孔質フィルムは、前記したような

平均孔径0.01~2μmの細孔を有すものを用いる。当該接触の方法も特に制限されず、該懸濁液1を多孔質膜へ塗布やスプレーしたり、あるいは多孔質膜を懸濁液1中へ浸漬したりする方法が例示される。当該接触によって、重合性単量体、及び必要に応じて配合された任意成分のうち重合性単量体に溶解している成分が多孔質膜の細孔内に浸透していく。この際、無機フィラーとして一次粒子の長径の平均値が多孔質膜の有する細孔の平均孔径の0.1倍以上かつ50μm以下である無機フィラーを用いることにより、多孔質膜の有す細孔内に該無機フィラーがほとんど浸透せず、多孔質膜の面上に無機フィラーと重合性単量体、及びその他任意成分からなる層を形成される。なお、細孔径よりも小さな径のフィラーであっても細孔内に浸透しないのは、これら粒子が凝集してより大きな二次粒子になっているためであると推測される。また浸漬による際には、浸漬から引き上げた後にも引き続き多孔質膜表面に残存する重合性単量体が細孔内に浸透していくため、細孔内に完全に浸透するまで浸漬を続ける必要はない。浸漬による場合に、その浸漬時間は多孔質膜の種類や懸濁液の組成にもよるが、一般的には0.1秒~十数分である。

[0036]

つづいて重合性単量体を重合させる。当該重合方法は特に制限されるものではなく、配合した重合性単量体の重合方法として公知の手法を採用すれば良いが、一般的には、前記過酸化物からなる重合開始剤を用い、加熱により重合させる方法が、その操作が容易で、また比較的均一に重合させることができ好ましい。重合に際しては、酸素による重合阻害を防止し、また表面の平滑性を得るため、ポリエステル等のフィルムにより覆った後に重合させることがより好ましい。さらにフィルムで覆うことにより、過剰の懸濁液が取り除かれ、薄く均一なイオン交換膜とすることができる。また、熱重合により重合させる場合の重合温度は特に制限されず、公知の条件を適宜選択して適用すればよいが、一般的には50~150℃程度、好ましくは60~120℃程度である。なお、懸濁液1中に溶媒が含まれている場合には、重合に先立って該溶媒を除去しておくことが好ましい。

(0037)

このようにして重合させて得られた膜は、イオン交換樹脂の原料となる重合性

単量体を用いた場合には、そのまま本発明のイオン交換膜となるが、イオン交換 樹脂の前駆体となり得る樹脂の原料となる重合性単量体を用いた場合には、さら に該重合性単量体の重合体からなる樹脂にイオン交換基を導入し、イオン交換樹 脂に転化する必要がある。当該イオン交換基の導入方法は特に制限されず、公知 の方法を採用すればよい。また導入するイオン交換基の種類も目的に応じ適宜選 択すればよく、具体的には陽イオン交換樹脂を得る場合にはスルホン化、クロル スルホン化、ホスホニウム化、加水分解等の処理、陰イオン交換樹脂を得る場合 にはアミノ化、アルキル化等の処理を行なうことにより所望のイオン交換基を導 入することができる。当該イオン交換基の導入により、本発明のイオン交換膜を 得ることができる。

[0038]

製造方法 2. 樹脂(高分子)を溶媒に溶解して多孔質膜の細孔内に浸透させる 方法

本発明のイオン交換膜を製造する第2の方法としては、上記した製造方法1において、重合性単量体に代えて、イオン交換樹脂又はその前駆体となり得る樹脂、及び溶媒とを用いる方法が挙げられる。換言すれば、重合性単量体の重合を多孔質膜と接触させる前に行う方法である。当該方法においては、一般にイオン交換樹脂又はその前駆体となり得る樹脂が、そのままでは多孔質の細孔内に浸透していかないため、溶媒に溶解した溶液とする必要がある。なお無機フィラーとしては前記した通りである。

[0039]

用いるイオン交換樹脂としては、溶媒に溶解可能なものであれば特に制限されるものではなく、公知の如何なるものでも良いが、好ましくは前述したような炭化水素系のイオン交換樹脂である。また、イオン交換樹脂の前駆体となりうる樹脂としては、公知のイオン交換基の導入方法によりイオン交換樹脂とすることができ、用いる溶媒に可溶な樹脂であれば特に制限されることなく、具体的にはポリスチレン、ポリアリールエーテル、ポリスルホン、ポリエーテルスルホン、ポリエーテルエーテルケトン、ポリフェニレンオキサイド、ポリイミドなどのいわゆるエンジニアリングプラスチック類、ポリスチレンーポリ(エチレンーブチレ

ン)ーポリスチレントリブロック共重合体などのエラストマー類が挙げられる。

[0040]

また溶媒としては上記イオン交換樹脂又はその前駆体となり得る樹脂を溶解させるものであれば特に限定されず、公知の溶媒の中から適宜選択して使用される。そのような溶媒を例示すれば、水、アセトン、ジクロルエタン、クロロホルム、メタノール、エタノール、1ープロパノール、2ープロパノール、メチルエチルケトン、アセトニトリル、ニトロメタン、テトラヒドロフラン、ジオキサン、N,Nージメチルホルムアミド、トルエン等が挙げられる。さらに、これらの溶媒は単一溶媒でも良いし、または、二種類以上の混合溶媒でも良い。溶媒の除去の容易性を考慮すると有機溶媒の使用が好ましい。

[0041]

上記のような無機フィラー、イオン交換樹脂又はその前駆体となり得る樹脂、及び溶媒とを含む懸濁液(懸濁液 2)における、これらの混合比は特に制限されるものではないが、製造時の成形性及び最終的に得られるイオン交換膜のメタノールバリア性以外の性能等をも合わせて考慮すると、イオン交換樹脂又はその前駆体となり得る樹脂 100重量部に対して一次粒子の長径の平均値が多孔質フィルムの平均孔径の0.1~20倍である無機フィラーが1~70重量部、特に1~45重量部、有機溶媒 10~500重量部、特に20~200重量部の範囲である。また、懸濁液 2には必要に応じて他の成分を配合していても良く、具体的には前記製造方法 1で例示した各種重合性単量体や可塑剤類が挙げられる。可塑剤類としては、ジブチルフタレート、ジオクチルフタレート、ジメチルイソフタレート、ジブチルアジペート、トリエチルシトレート、アセチルトリブチルシトレート、ジブチルアジペート、トリエチルシトレート、アセチルトリブチルシトレート、ジブチルセバケート等が一般的に用いられる。

[0042]

このような懸濁液 2 は前記製造方法 1 における方法と同様に多孔質膜と接触せしめられ、多孔質膜の有する細孔内にイオン交換樹脂又はその前駆体となり得る樹脂、有機溶媒及び必要に応じて配合される成分のうち有機溶媒に可溶な成分が浸透する。

[0043]

製造方法2においては、続いて用いた溶媒を除去する必要がある。当該除去方法も特に制限されるものではなく、自然乾燥、真空乾燥、加熱乾燥、減圧乾燥等、公知の溶媒の除去方法を用いればよい。

[0044]

イオン交換樹脂を用いた場合には、上記溶媒の除去によって、本発明のイオン 交換膜となるが、イオン交換樹脂の前駆体となり得る樹脂を用いた場合には、引 き続いて、該前駆体樹脂にイオン交換基を導入してイオン交換樹脂へと転化させ る必要がある。当該イオン交換樹脂への転化方法は、製造方法1にて述べたのと 同様である。このイオン交換樹脂への転化により、本発明のイオン交換膜が得ら れる。

[0045]

上記のような製造方法(1及び2)で得られたイオン交換膜におけるイオン交換樹脂は、得られるイオン交換膜の電気抵抗値を低くするという観点から、イオン交換容量で0.2~5.0 mm o 1/g、特に0.5~3.0 mm o 1/gとなるようにイオン交換基の量を調整しておくことが好ましい。また乾燥によるプロトンの伝導性の低下が生じ難いように、含水率は、5%以上、好適には10%以上であるのが好ましい。一般に含水率は5~90%程度で保持される。このような範囲の含水率を得るためには、イオン交換基の種類、イオン交換容量及び架橋度の調整等の公知の方法により制御することができる。

[0046]

 tm⁻¹の範囲であるものを得ることもできる。本発明のイオン交換膜はこのようにメタノール透過率が小さいため、直接メタノール型燃料電池用隔膜として使用した場合に、燃料室や酸化剤室に供給したメタノールが該隔膜を透過して反対の室に拡散することを防止でき、高い出力の電池が得られる。この場合、片面にしか無機フィラー及びイオン交換樹脂を含有する層が存在しないものを用いるのであれば、該層が燃料室側にくるように設置することがより好ましい。尚、本発明の製造方法で製造した本発明のイオン交換膜を直接メタノール型燃料電池用隔膜として適用した直接メタノール型燃料電池は、図1に示したような構造をしたものが一般的であるが、該本発明のイオン交換膜は、その他の公知の構造を有する直接メタノール型燃料電池にも勿論適用することができる。

[0047]

【実施例】

本発明を更に具体的に説明するため、以下、実施例及び比較例を掲げて説明するが、本発明はこれらの実施例に限定されるものではない。尚、実施例および比較例に示す陽イオン交換膜の特性は、以下の方法により測定した値を示す。

[0048]

(1)陽イオン交換容量および含水率:

陽イオン交換膜を1(mol/l) HCl 水溶液に10時間以上浸漬し、水素イオン型とした後、1(mol/l) NaCl 水溶液でナトリウムイオン型に置換させ遊離した水素イオンを電位差滴定装置(COMTITE-900、平沼産業株式会社製)で定量した(Amol)。次に、同じ陽イオン交換膜を1(mol/l) HCl 水溶液に4時間以上浸漬し、イオン交換水で十分水洗した後膜を取り出しティッシュペーパー等で表面の水分を拭き取り湿潤時の重さ(Wg)を測定した。次に膜を60 C で5時間減圧乾燥させその重量を測定した(Dg)。上記測定値に基づいて、陽イオン交換容量は次式により求めた。

[0049]

陽イオン交換容量=A×1000/D [mmol/g-乾燥重量] 含水率=100×(W-D) D[%] 。

[0050]

(2) 電気抵抗

白金電極を備えた2室セルの中央に陽イオン交換膜を置き、セル内に25 $\mathbb C$ の 3(mol/1)硫酸水溶液を満たした。陽イオン交換膜の両側にはルギン管を設け、塩橋により参照電極と液絡した。膜を挟んで100(mA/cm^2)の電流を流したときの電位(aV)と膜を挟まずに100(mA/cm^2)の電流を流したときの電位(bV)を測定した。陽イオン交換膜の電気抵抗は次式より求めた。

[0051]

電気抵抗= $1000 \times (a-b) / 100 [\Omega \cdot cm^2]$ 。

(3) 耐熱性(収縮率)

50℃の乾燥機中で1時間予備乾燥させた測定用サンプル膜を90℃のイオン 交換水中に4時間浸漬した後、イオン交換水から取り出して寸法を測定し、以下 の式により収縮率を求めた。

[0052]

 $S = 100 \times (La - Lb) / La$

S:収縮率(%)

La:50℃の乾燥機中で乾燥させた膜の長さ (cm)

Lb:90℃のイオン交換水中で4時間浸漬した膜の長さ(cm)。

[0053]

(4)メタノール透過率

メタノール透過率の測定方法として、JIS K 7126Aに準拠した差圧 法による液体透過試験機を用いた。測定に用いた陽イオン交換膜は25 Cにおいて50 %メタノールに30 分間含浸後、液体透過試験機に装着した。陽イオン交換膜を透過したメタノール量は、ガスクロマトグラムにより測定を行った。また、測定に用いた液体は、25 Cに保った50 %メタノールを用いた。メタノール透過率は次式により求めた。

 $[0\ 0\ 5\ 4]$

 $Q = q \times 7.6 / (a \times t \times P.a)$

Q:メタノール透過率 $(g/m^2 \cdot 24hr \cdot atm)$

q:メタノール透過量

t;測定時間

a:メタノール透過面積

Pa:メタノール分圧。

[0055]

(5) 燃料電池出力電圧

[0056]

(6) 耐久性評価

上記出力電圧の測定後、25℃、電流密度0.1 (A/cm²)の条件下で連続発電試験を行い、250時間後の出力電圧を測定し、陽イオン交換膜の耐久性を評価した。

[0057]

(7)無機フィラーとイオン交換樹脂からなる層の厚さ及び無機フィラー含有率の測定

無機フィラーとイオン交換樹脂からなる層の厚さは、走査電子顕微鏡および電子プローブマイクロアナライザを用いてイオン交換膜の断面観察および元素分析

により測定した。さらに、該層の無機フィラー含有率は元素分析により算出した。

[0058]

実施例1~7

表1に示した組成表に従って、各単量体組成物に一次粒子の長径の平均値が多孔質フィルムの平均孔径の0.1倍以上かつ 50μ m以下である無機フィラーとしてケイ酸塩を混合して混合物(懸濁液)を得た後に、得られた混合物400gを500m1のガラス容器に入れ、これに各 $20cm\times20cm$ のポリエチレン(PE、重量平均分子量25万)製の多孔質膜(膜厚 25μ m、空隙率40%、平均孔径 0.02μ m)を大気圧下、25%で $10分浸漬し、これら多孔質膜に単量体組成物を含浸させた。尚、無機フィラーAは、平均粒径<math>0.5\sim2\mu$ mの層状ケイ酸塩であるモンモリロナイトであり、無機フィラーBは、平均粒径 $0.5\sim2\mu$ mの層状ケイ酸塩であるヘクトライトであり、無機フィラーCは、平均粒径 $0.5\sim2\mu$ mの層状ケイ酸塩であるマイカであり、無機フィラーDは平均粒径 $0.5\sim5\mu$ mの層状ケイ酸塩であるマイカであり、無機フィラーDは平均粒子径 0.02μ mのシリカである。

[0059]

続いて、上記多孔質膜を単量体組成物中から取り出し、 100μ mのポリエステルフィルムを剥離剤として上記多孔質膜の両側を被覆した後、 $3kg/cm^2$ の窒素加圧下、80%5時間加熱重合した。次いで、得られた膜状物を98%濃硫酸と純度90%以上のクロロスルホン酸の1:1混合物中に<math>40%で45分間浸漬し、スルホン酸型陽イオン交換膜を得た。この様にして得られた各スルホン酸型陽イオン交換膜の膜厚、陽イオン交換容量、含水率、電気抵抗、耐熱性、メタノール透過係数、燃料電池出力電圧、耐久性を測定した。これらの結果を表2に示した。なおこれらのイオン交換膜は電子顕微鏡観察によれば、多孔質フィルムの両面に無機フィラーとイオン交換樹脂からなる層が形成されていた(表2に示したのは片面における厚さである)。またこの観察では基材として用いた多孔質フィルムの細孔内に無機フィラーの存在は観測されず、多くとも0.01%以下であることが確認された。

[0060]

【表1】

実施例No.	#### = _ 1)	組成(重量部)				
天)地沙叭	無機フィラーリ	St ²⁾	DVB3)	PO ⁴	無機フィラー	
1	Α	80	20	5	1	
2	Α	80	20	5	3	
3	Α	80	20	5	5	
4	В	80	20	5	3	
5	С	80	20	5	3	
6	Α	70	30	5	3	
7	D	80	20	5	3	
比較例 1	-	80	20	5	-	
比較例2	D	80	20	5	3	

1) 無機フィラー

無機フィラーA;モンモリロナイト、平均粒径2.0μm、アスペクト比200~1000

無機フィラーB;ヘクトライト、平均粒径2.0μm、アスペクト比200~1000

無機フィラーC;マイカ、平均粒径4.2μm、アスペクト比200~1000

無機フィラーD;シリカ、平均粒径O. O2μm、アスペクト比1

2) St:スチレン

3) DVB: ジビニルベンゼン

4) PO: t - ブチルバーオキシエチルヘキサノエート

[0061]

【表2】

実施例No. 模厚 イオン交換商脂 含水率 電気抵抗 収縮率 対タノール 水らなる層 水り 水り 水り 水り 水り 水り 水り 水り のののののののののののののののののののののののののののののののののののの				無額ブ	4 サード							
19 19 19 19 19 19 19 19	李姓(初)	1 2	イオン	すか シろ	公抜 歯脂なる 画	₩ 4	邮 面 古	可熱性	メタノール	松料	19池出力	耐久性
1	 	上 子 子	交換容量		無慈	40年	电对抗机	収縮率	(公司)			720 时间数
30 2.2 2 5 30 0.08 4.6 0.65 0.75 31 2.1 2 9 34 0.09 4.5 0.61 0.78 32 2.0 2 8 28 0.09 4.5 0.60 0.78 32 2.0 2 8 28 0.09 4.5 0.60 0.76 31 1.9 2 9 29 0.10 4.5 0.60 0.74 31 1.9 2 8 25 0.10 4.0 0.61 0.74 30 2.2 2 8 31 0.10 4.2 0.85 0.69 30 2.2 2 8 31 0.10 4.2 0.85 0.69 30 2.3 - - 27 0.07 9.6 1.14 0.63 30 2.0 1 3 37 0.28 4.3 1.05 0.42		,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,		拉	フィラー含有率				01 <	OA/cm²	0.1A/cm ²	
31 2.1 2 9 34 0.09 4.5 0.61 0.78 32 1.9 3 14 40 0.10 4.3 0.56 0.81 32 2.0 2 8 28 0.09 4.5 0.60 0.76 31 1.9 2 9 29 0.10 4.0 0.61 0.74 31 1.9 2 8 25 0.15 3.6 0.55 0.82 30 2.2 8 31 0.10 4.2 0.85 0.69 31 2.2 8 31 0.10 4.2 0.85 0.69 31 2.3 - - 27 0.07 9.6 1.14 0.63 31 3.0 2.0 1 3 37 0.28 4.3 1.05 0.42	_	99	2.2	2	5	88	0.08	4.6	0.65	0.75	0.35	0.33
33 1.9 3 14 40 0.10 4.3 0.56 0.81 32 2.0 2 8 28 0.09 4.5 0.60 0.76 32 2.0 2 9 29 0.10 4.0 0.61 0.74 31 1.9 2 8 25 0.15 3.6 0.55 0.82 30 2.2 2 8 31 0.10 4.2 0.85 0.69 31 2 2 8 31 0.10 4.2 0.85 0.69 31 2 2 3 0.10 4.2 0.85 0.69 31 3 2 - - 27 0.07 9.6 1.14 0.63 31 3 3 3 3 0.28 4.3 1.05 0.42	2	31	2.1	2	6	34	0.0	4.5	0.61	0.78	0.37	0.35
32 2.0 2 8 28 0.09 4.5 0.60 0.76 32 2.0 2 9 29 0.10 4.0 0.61 0.74 31 1.9 2 8 25 0.15 3.6 0.55 0.82 30 2.2 2 8 31 0.10 4.2 0.85 0.69 31 2.3 - - 27 0.07 9.6 1.14 0.63 31/2 30 2.0 1 3 37 0.28 4.3 1.05 0.42	ന	33	6.1	ന	<u>코</u>	육	0.10	4.3	0.56	0.81	0.38	0.36
32 2.0 2 9 29 0.10 4.0 0.61 0.74 1.9 2.2 8 25 0.15 3.6 0.55 0.82 3.0 2.2 2.2 8 31 0.10 4.2 0.85 0.69 3.0 3	4	32	2.0	~	8	28	0.0	4.5	0.60	0.76	0.36	0.33
31 1.9 2 8 25 0.15 3.6 0.55 0.82 3.0 3.0 3.2 3.0 3	2	32	2.0	~	6	29	0.10	4.0	0.61	0.74	0.33	0.31
30 2.2 2 8 31 0.10 4.2 0.85 0.69 29 2.3 - - 27 0.07 9.6 1.14 0.63 30 2.0 1 3 37 0.28 4.3 1.05 0.42	9	33	-	2	80	52	0.15		0.55	0.82	0.32	0.31
29 2.3 - - 27 0.07 9.6 1.14 0.63 30 2.0 1 3 37 0.28 4.3 1.05 0.42	~	30	2.2	2	œ	31	0.10	4.2	0.85	0.69	0.31	0.29
30 2.0 1 3 37 0.28 4.3 1.05 0.42	比較例 1	29	2.3	1	ŧ	27	0.07	9.6	1.14	0.63	0.28	0.20
<u>関厚[μm]</u>	比較例2	8	2.0	_	က	37	0.28	4.3	1.05	0.42	0.12	ı
	膜厚[μm]		-									

イオン交換容量[mmo 1 / g-乾燥膜] 厚さ[μm] 無機フィラー含有率[%] 電気抵抗[Ω・om²] 含水率[%] 収縮率[%]

メタノール透過係数[g · m - ² · 燃料電池出力電圧[V]

a t m - 1]

[0062]

比較例1

表1に示した組成表に従って、実施例1と同じ単量体を混合してケイ酸塩を含まない単量体組成物を得た。得られた単量体組成物400gを500mlのガラス容器に入れ、上記と同じポリエチレン製の多孔質膜を大気圧下、25℃で10分浸漬し、多孔質膜の空隙に単量体組成物を充填した。次いで実施例1と同じ操作を行いスルホン酸型陽イオン交換膜を得、実施例1と同様の評価を行なった。その結果を合わせて表2に示した。

[0063]

比較例 2

表1に示した組成表に従って、実施例1と同じ単量体を用い、これに平均粒子径0.02 μ mのシリカを5重量部混合して混合物(懸濁液)を得た。得られた混合物400gを500mlのガラス容器に入れ、実施例1で使用したポリエチレン多孔質膜の代わりに、膜厚25 μ m、空隙率50%、平均孔径0.6 μ mのポリエチレン多孔質膜を大気圧下、25 $\mathbb C$ で10分浸漬し、多孔質膜の空隙に単量体組成物を充填した。次いで実施例1と同じ操作を行い、スルホン酸型陽イオン交換膜を得た。得られたスルホン酸型陽イオン交換膜の膜厚、陽イオン交換容量、含水率、電気抵抗、耐熱性、メタノール透過率、燃料電池出力電圧を測定した。これらの結果を合わせて表2に示した。なおこのイオン交換膜の膜断面の電子顕微鏡観察によれば、多孔質フィルムの両面だけでなく、多孔質フィルムの空隙部分にも無機フィラーとイオン交換樹脂が同じ比率で存在していることが確認された。この比較例2は、無機フィラーの長径が、多孔質膜の有する細孔の平均孔径の0.02倍

実施例8

ポリスチレンーポリ(エチレンーブチレン)ーポリスチレントリブロック共重合体100重量部、無機フィラーとしてケイ酸塩A3重量部、溶媒としてジクロロエタン100重量部を混合して混合物(懸濁液)を得た。得られた単量体組成物400gを500mlのガラス容器に入れ、上記と同じポリエチレン製の多孔

質膜を大気圧下、25℃で10分浸漬し、多孔質膜の空隙に重合体溶液を充填した。尚、これら重合体溶液の含浸性は30秒であった。続いて、上記多孔質膜を 懸濁液中から取り出し、25℃で6時間加熱し膜状物を得た。次いで実施例1と 同じ操作を行ってスルホン酸型陽イオン交換膜を得、実施例1と同様の評価を行 なった。その結果を表3に示した。

[0064]

【表3】

耐久性 850 時間後	0.33	
燃料電池出力	0A/cm² 0.1A/cm²	98.0
	OA/cm²	77.0
メタノール	89.0	
耐熱性級縮率		5.7
10000000000000000000000000000000000000	0.10	
10000000000000000000000000000000000000		27
s機フィリーと ・オン交換樹脂 さんなめ層	無機 フィラー 含有率	10
無イ線 すかりごろ	で	2
イオン	1.4	
<u>1</u> 11	29	
(月) (月)	8	

[0065]

【発明の効果】

本発明のイオン交換膜は、電気抵抗が低く、且つ支持材である多孔質膜からなる基材の空隙部にイオン交換樹脂が細部まで隙間なく充填されているだけでなく、開口部を無機フィラーを含んだイオン交換樹脂層が塞いでいることから、液体、特にメタノールの透過性が極めて低い。また、熱可塑性樹脂製の基材(支持体)を使用することにより、寸法安定性、耐熱性、耐薬品性に優れる。さらに、上記熱可塑性樹脂製多孔質膜とイオン交換樹脂とのなじみが良いことに起因して、両者の密着性が極めて強固であり、このため前記の優れたメタノール透過性は、膜表面に燃料および酸化剤ガス拡散電極層を形成したり、燃料電池に装着して長期使用した後においても良好に保持される。従って、かような性状を有する本発明の隔膜を装着してなる直接メタノール型燃料電池は、燃料および酸素含有ガスのクロスオーバーが抑えられ高い電池出力が長期間安定的に得られる。また、本発明の製造方法によれば、上記のような優れた特長を有する本発明のイオン交換膜を簡便に効率よく製造することが可能である。

[0066]

本発明における上記の効果が発現する理由は、論理に拘束されるものではないが、本発明のイオン交換膜においては、水和力の高い炭化水素系イオン交換樹脂中に含まれる無機フィラーが、多孔質フィルムからなる基材上に均一付着して層が形成されて該多孔質フィルムの孔の開口部を塞ぐためメタノール等の液体が透過するのを有効に防止できるのみならず、該無機フィラーを含むイオン交換樹脂層が十分に薄いために電気抵抗を上昇させるには至らず、特に燃料電池として用いた場合に出力特性を低下させないものと考えられる。また、前記支持体として熱可塑性樹脂組成物からなる多孔質のシート又はフィルム、特に炭化水素系熱可塑性樹脂組成物からなる多孔質のシート又は多孔質フィルムを用いた場合には、炭化水素系陽イオン交換樹脂と該支持体とのなじみが良く、さらに支持体の空隙部を炭化水素系イオン交換樹脂が埋めることによるアンカー効果によって、両者の密着性が強固となり、例えば直接メタノール型燃料電池用隔膜として使用する

際に膜を燃料および酸化剤ガス拡散電極と熱圧着したり、燃料電池に装着して長期使用した後においても上記の優れた特性が良好に保持され、得られた直接メタノール型燃料電池は高い電池出力を安定して示すようになるものと思われる。

【図面の簡単な説明】

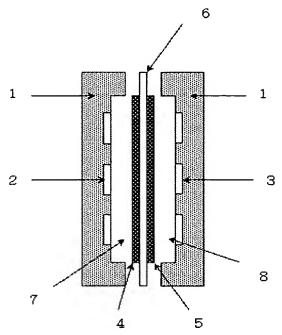
- 【図1】 図1は直接メタノール型燃料電池の基本構造を示す概念図である。
- 【図2】 図2は本発明のイオン交換膜の構造を示す模式図である。

【符号の説明】

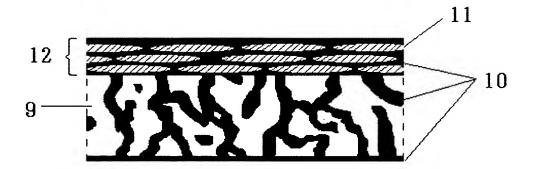
- 1;電池隔壁
- 2;燃料流通孔
- 3;酸化剤ガス流通孔
- 4;燃料室側拡散電極
- 5;酸化剤室側ガス拡散電極
- 6;固体高分子電解質
- 7;燃料室
- 8;酸化剤室
- 9;多孔質膜
- 10;イオン交換樹脂
- 11;無機フィラー
- 12;無機フィラーとイオン交換樹脂からなる層

【書類名】 図面

【図1】



【図2】



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 物理的強度に優れ、膜抵抗が低く、且つ長期間に亘ってイオン導電性を安定して維持することができ、直接メタノール型燃料電池隔膜として用いた場合に高い電池出力を安定して得ることができるイオン交換膜、及びそのようなイオン交換膜を効率よく製造する方法を提供すること。

【解決手段】 例えばポリエチレン等からなる平均孔径 $0.01 \sim 2 \mu \, \text{m}$ の細孔を有する多孔質フィルム 9 を基材とし、該多孔質フィルムの少なくとも片面には、一次粒子の長径の平均値が、多孔質膜の有する細孔の平均孔径の0.1 倍以上かつ $50 \mu \, \text{m}$ 以下である無機フィラー $11 \mu \, \text{D}$ ひイオン交換樹脂 $10 \mu \, \text{D}$ とを含有する層 12 が存在するイオン交換膜とする。基材となる多孔質フィルムに、スチレン等の重合性単量体と無機フィラーとの懸濁液を接触させ、多孔質フィルムの細孔内に重合性単量体を含浸させた後、重合させ、さらにイオン交換基を導入することにより製造できる。

【選択図】 図2

ページ: 1/E

認定・付加情報

特許出願の番号

特願2002-377454

受付番号

5 0 2 0 1 9 7 6 6 0 6

書類名

特許願

担当官

第五担当上席 0094

作成日

平成15年 1月 6日

<認定情報・付加情報>

【提出日】

平成14年12月26日

次頁無

特願2002-377454

出願人履歴情報

識別番号

[000003182]

1. 変更年月日 [変更理由]

1994年 4月 6日 名称変更

住 所 氏 名 山口県徳山市御影町1番1号

株式会社トクヤマ

2. 変更年月日 [変更理由] 2003年 4月23日

住所変更

住 所

山口県周南市御影町1番1号

氏 名 株式会社トクヤマ